- (19) Japanese Patent Office (JP)
- (12) Japanese Utility Model Publication (U)
- (11) Laid Open Publication SHO 63-106959.
- (51) Int. Cl.⁴ F 16 J 15/32 \\
 Identification No. 301\\
 Reference Number of Patent Office A-7369-3J
- (43) Publication date July 11, 1988

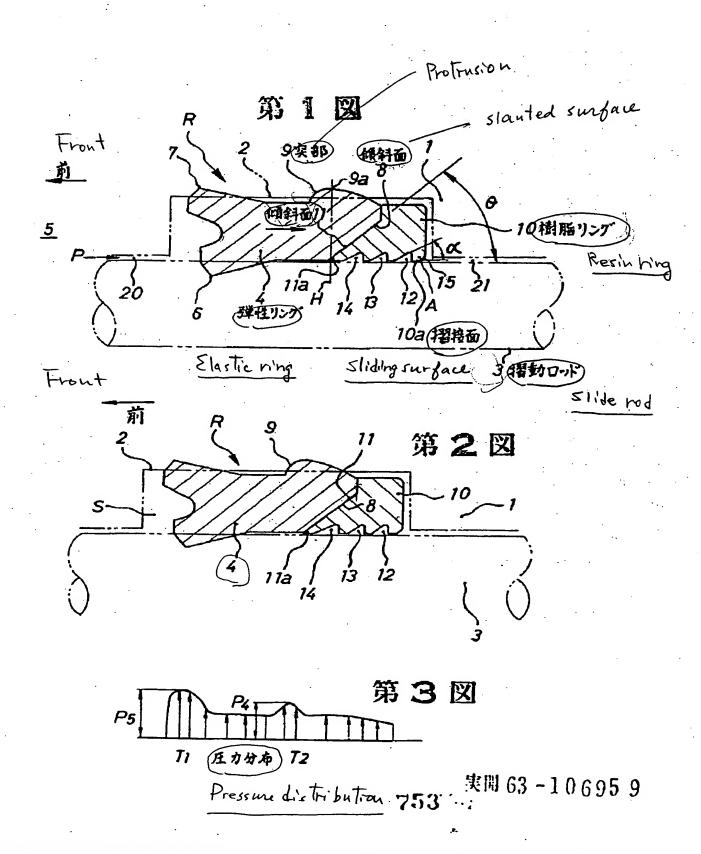
Request for Examination: Not Yet (All pages

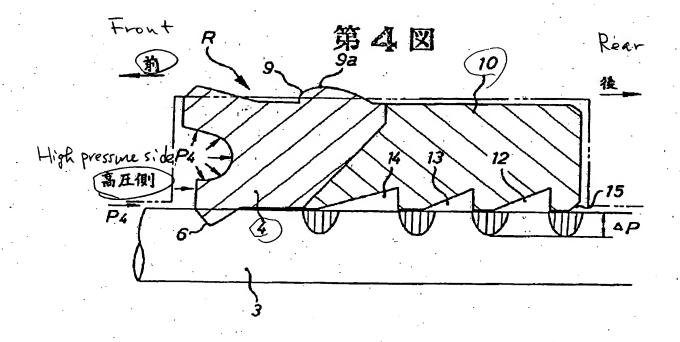
- (54) Title: Seal Ring
- (21) Utility Model Application No. SHO 61-199068
- (22) Application Date: December 29, 1986.
- (72) Inventor: Shoji NASU 🦠
- (72) Inventor: Keisuke NEMOTO
- (72) Inventor: Hiroaki MATSUI
- (72) Inventor: Satoru YAMAMOTÕ
- (72) Inventor: Toshimichi KIKUCHI
- (71) Applicant: MITSUBISHI CABLE INDUSTRIES, LTD.
- (71) Applicant: KABAYA INDUSTRIES, LTD.
- (72) Representing Attorney: Tadanori Omori

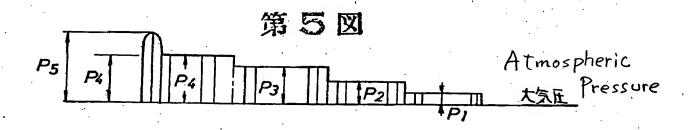
[Embodiment]

Figure 1 is an enlarged longitudinal section view showing in a relaxed configuration a high pressure seal ring for an airplane to which the present invention is applied. In Figure 1, the seal ring R is mounted in an inner peripheral annular groove 2 in a housing 1, and includes a front-side elastic ring (e.g., a rubber ring) 4 and a rear-side polytetrafluoroethylene based resin ring 10. A slide rod 3 is inserted into the housing 1 in an axially movable manner. The elastic ring 4 includes a front end having a front-open, U-shaped cross-section on an oil pressure chamber 5 side thereof. Lip portions 6, 7 are formed on inner and outer peripheral end portions of the front-open U-shaped front end, respectively. The inner peripheral lip portion 6 is pressed against the slide rod 3 and the outer peripheral lip portion 7 is pressed against a bottom face of the annular groove 2.

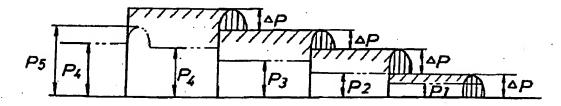
A taper surface 8 of the elastic ring 4 is fit onto a taper surface 11 of the resin ring 10. More specifically, the taper surface 8 is formed at an inner peripheral surface of a rear end portion of the elastic ring 4, and the diameter of the taper increases as it nears the rear end of the elastic ring 4. The taper surface 11 is formed at an outer peripheral surface of a front end portion of the resin ring 10, and the diameter of the taper decreases as it nears the forward end of the resin ring 10. These taper surfaces 8, 11 are fit onto each other. Each of the taper surfaces 8, 11 as shown in the example has a taper angle θ of approximately 45 degrees.







第6図



754 実開 63 -10695 9

19 日本国特許庁(JP)

①実用新案出願公開

*** ② 公開実用新案公報(U)

昭63-106959

@Int_Cl.4

識別記号

庁内整理番号

每公開 昭和63年(1988) 7月11日

F 16 J 15/32"

301

A-7369-3J

審査請求 未請求 (全 頁)

❷考案の名称

OH:

の代 理

顕

人

シールリング

②実 願 昭61-199068

❷出 期 昭61(1986)12月29日

カヤバ工業株式会社

忠孝

弁理士 大森

和歌山県有田市箕島663番地 三菱電線工業株式会社箕島 製作所内

和歌山県有田市箕島663番地 三菱電線工業株式会社内箕 島製作所内 "

和歌山県有田市箕島663番地 三菱電線工業株式会社内箕島製作所内

神奈川県相模原市麻溝台1805番地 1 カヤバ工業株式会社 内相模工場内

神奈川県相換原市麻薦台1805番地 1 カヤバ工業株式会社 内相模工場内

兵庫県尼崎市東向島西之町8番地

東京都港区浜松町2丁目4番1号 世界貿易センタービル

明細書

1. 考案の名称

シールリング

2. 実用新案登録請求の範囲

ゴム等の弾性リングと4ふっ化エチレン樹脂系の樹脂リングを軸方向に並べ、弾性リングの受圧側の前部を断面形状 U 字形状とし、弾性リングの後端部に、軸方向の後方にゆくに従い摺接面側から遠ざかるように傾斜するテーパー面を形成し、弾性リングのテーパー面に樹脂リングのテーパー面を当接させると共に、弾性リングの摺接面側とは反対側の面に環状突部を形成し、該環状突部の形成位置を、樹脂リングのテーパ面前端部に対応させていることを特徴とするシールリング。

3. 考案の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本考案は主として高油圧用のアクチュエータに 使用される往復ロッドに適したシールリングに関 する。

例えば航空機用油圧アクチュエータのシールと

- 1 **-**

して、閉回路油圧システムにて使用されるものに 適用され、漏れが極めて少ないことが要求される。 (従来技術及びその問題点)

従来の高圧用の組合せリングとしては、第7図のようにゴムリング41と樹脂性リング42とを階段状に組合せたシールリングや、第8図あるいは第9図のようにゴムリング41と樹脂リング42とをテーパー面で組合せたシールリング等がある。第7図の構造では例えば樹脂リングの端部Aのはみ出し等の問題があり、一方第8、第9図では樹脂リング42の摩耗によるシール性低下の問題がある。

(考案の目的)

本考案の目的は、高圧用の組合せシールリングにおける耐摺動摩耗特性の向上と樹脂リングのは み出し防止特性の向上である。

(目的を達成するための手段)

上記目的を達成するために本考案は、ゴム等の 弾性リング (エラストマリング) と4ふっ化エチ レン樹脂系の樹脂リングを軸方向に並べ、弾性リ ングの受圧側の前部を断面形状 U字形状とし、弾性リングの後端部に、軸方向の後方にゆくに従い 摺接面側から遠ざかるように傾斜するテーパー面を形成し、弾性リングのテーパー面に樹脂リングのテーパー面を当接させると共に、弾性リングの 摺接面側とは反対側の面に環状突部を形成し、該環状突部の形成位置を、樹脂リングのテーパー面前端部に対応させている。

(実施例)

第1図は本考案を適用した航空機用高圧シールリングの縦断面拡大図を自由状態で示しており、この第1図において、シールリングRは前側の弾性リング (例えばゴムリング) 4と後側の4ふっ化エチレン樹脂系の樹脂リング10とから構成されており、ハウジング1の内周環状滞2内に装着されている。ハウジング1内には摺動ロッド3が前後方向移動自在に嵌合している。弾性リング4の油圧室5側の前端部は断面形状が前開きのU字形に形成されており、その内周端部と外周端部にはリップ部6、7がそれぞれ形成されており、内

周リップ部6は摺動ロッド3に圧接し、外周リップ部7は環状溝2の底面に圧接する。

弾性リング4と樹脂リング10とはそれらのテーパー面8、11同志が重ね合わされている。即ち弾性リング4の後端部の内周には後方に行くに従い大径となるテーパー面8が形成され、樹脂リング10の前端部の外周には前方にゆくに従い小径となるテーパー面11が形成され、両テーパー面8、11同志が重ね合されている。両テーパー面8、11のテーパー角度 θ は図の実施例では略45°である。

樹脂リング10の内周面(摺接面)10aには 後方から順に第1、第2、第3環状溝12、13、 14が形成されており、各環状溝12、13、1 4断面形状は、弾性リング側(前方側)にゆくに 従い小径となる楔形に形成されている。また樹脂 リング10の内周面の後端部には弾性リング側 (前方側)にゆくに従い小径となるテーパー面1 5が形成されている。環状溝12、13、14及 びテーパー面15のテーパー角度αの範囲は図示 の例では略15°である。

弾性リング4の半径方向外周面には半径方向外方に突出する環状突部9が形成されている。突部9の頂9aは、樹脂リング10のテーパー面前端部11aを通る断面日上に略位置している。断面日はロッド軸心に対して垂直な断面である。突部9は山形に形成されており、頂9aより前側は比較的急な傾斜であるが、頂9aより後側は弾性リング4の後端縁まで達する緩やかな傾斜になっている。

第1図はシールリングRを自由状態で示しているが、装着した時には、弾性リング4の内周リップ部6は摺動ロッド3の外周面に圧接し、外周リップ部7は環状溝2の底面に圧接し、突部9は環状溝2の底面に圧接する。また突部9が溝2の底面に圧接することにより、樹脂リング10の内端部11aはロッド外周面に圧接し、またそれにより樹脂リング10の内周面10aもロッド外周面に当接する。

次に作用について説明する。摺動ロッド3が前

一定期間使用後は、樹脂リング10の前端部1 1 aが摩耗するが、突部9の作用によりテーパー 面前端部11 aにおいては常にクリアランス0が 保たれる。

即ち環状凸部9を樹脂リング10のテーパー面

前端部11aと同一断面H内に位置させているので、突部9のつぶし代によって生じる応力は樹脂リング10のテーパー面前端部11aの部分に略集中的に負荷し、そのため摩耗後もテーパー面前端部11aは鋭いシャーブエッジの形状が維持されると共に、突部9のつぶし代により上記テーパー面前端部11aはいわゆる自動追随機構として働き、テーパー面前端部11aのクリアランスを常に確実に0に保つ。

第3図のシールの圧力分布図において、T2 は 突部9の頂9aに対応する箇所を示しており、そ のシール圧力は第5図のP4 に略相当し、第3図 のT1 付近はリップ部6、7に対応する箇所を示 しており、そのシール圧力は第5図のP5 に相当 している。

第4図において漏れの少ないシールはロッド3の戻り段階(前方への移動段階)で、ロッド3に付着している油膜を油圧側(前方側)に還流することが要求される。これに対しては、楔形環状滞12、13、14を複数個形成すると共にテーパ

-面15を形成しているので、ロッド3の前側への移動行程での楔作用により油膜を効果的に還流することができる。

より詳しく説明すると、ロッド3が静止時あるいは後方(低圧側)へ移動する時には、各楔形環状満12、13、14の油圧力、弾性リング内周側油圧力は、第5図にP1、P2、P3、P4で示すように階段状になっており、その大小関係はP1 < P2 < P3 < P4 であり、しかもP4はリップ部6の圧力P5 よりも小さく、この行程では油は回収されない。

ところがロッドが前方に戻る時には、第5図のような圧力分布に対して、第4図のように各楔形環状溝12、13、14の前端部及びテーパー面15の前端部分に、楔作用によりそれぞれ同じ高圧力△Pが発生する。この△Pはレイノルズの流体潤滑理論の式

$$\Delta P = \frac{6 \eta V a}{}$$

により求められる。 V はロッド摺動速度、 <u>1</u> は油の粘度、 h は摺接面 1 O a とロッド 3 のクリアラ

ンス、aは溝長さである。

上記第4図の各高圧力△Pが発生する行程において、まずテーパー面15と第1楔形環状溝12との関係に着目すると、テーパー面15の楔作用により発生する△Pが第6図のようにP1より大きくなった時に、第4図の第1楔形環状溝12内にテーパー面15側(後方側)から油が流入し、第6図に示すように第1楔形環状溝12内の油圧力は略△Pまで上昇する。

同様にして第3楔形環状溝14内は第2楔形環 状溝13の楔作用による高圧力△Pが第2楔形環

状溝13内の圧力略2×△Pに加わって略3×△Pまで圧力が上昇し、さらに弾性リング11の内周面部分では第3楔形環状溝14の楔作用による高圧力△Pが第3楔形環状溝14内の圧力略3×△Pまで圧力が上昇し、ストに加わって略4×△Pまで圧力が上昇し、ストに弾性リング11の内周面部分の圧力略4×△Pがリップ部6のシール圧力よりも高前をよくリップ部6のシール圧力よりも高前をあるが、と回収される。なお上述の各楔形環状溝12、13、14の圧力上昇は、ミクロ的にみると第1段形環状溝12から順に生じるのであるが、各環状溝12、13、14内には常に油が充満しているの時に達成される。

(別の実施例)

(1)第1図の実施例はシールリングRの内周側が摺動ロッド3に摺接するシールリングに適用した例であるが、本考案は例えばピストン等の外周 満にシールリングを装着して半径方向外方側部分 が摺接面として機能するシールにも適用できる。 勿論その場合は突部9、環状溝12、13、14 の位置は第1図のものとは内外逆になり、またテーバー面8、11の傾斜の逆になる。

(2) テーパー面8、11の角度 θ を図示の実施例では45 位としたが、摺動速度等の諸条件に応じて概ね45 ±25 の範囲内で設定すればよい。また楔形環状溝12等のテーパー角 α は概ね15 ±14.5 の範囲で設定することにより、油回収機能を発揮させることができる。

(3) 楔形環状溝12等は2個あるいは4個以上でもよい。

(考案の効果)

以上説明したように本考案は、ゴム等の弾性リング4と4ふっ化エチレン樹脂系の樹脂リング1 0を軸方向に並べ、弾性リング4の受圧側の前部を断面形状ひ字形状とし、弾性リング4の後端部に、軸方向の後方にゆくに従い摺接面側から遠ざかるように傾斜するテーパー面8を形成し、弾性リング4のテーパー面8に樹脂リング10のテーパー面11を当接させ、弾性リング4の摺接面側

とは反対側の面に環状突部9を形成し、環状突部9の形成位置を、樹脂リング10のテーパー面11の前端部11aに対応させているので次のような利点がある。

(1) 弾性リング4と樹脂リング10とをテーパー面8、11同志で重ね合せているので、弾性リング4を介して樹脂リング10にかかる油圧力を軸長さ方向と半径方向とに分散できる。

従って摺動ロッド3及びハウジング1に負荷される応力が緩和され、樹脂リング10の摺接面10aの耐摩耗性が向上し、またハウジング1と摺動ロッド3の隙間21から樹脂リング10がはみ出すのを効果的に防止できる。

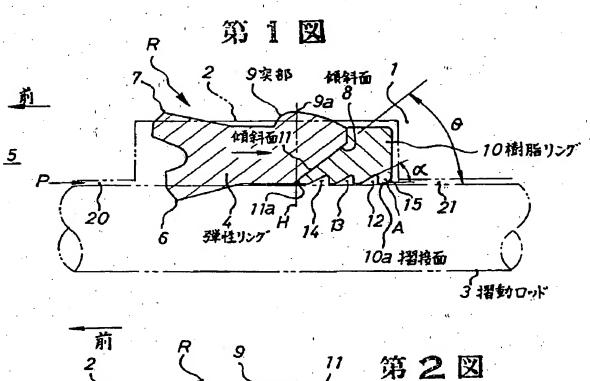
(2)環状突部9により、樹脂リングのテーパ面前端部11aを略集中的に加圧して摺動部材に押え付けているので、樹脂リングの前端部11aの摩耗後もテーパー面前端部11aは常にシャープエッジの形状が保持されると共に、摺動部材(摺動ロッド3)に圧接して常にクリアランス0を保つことができ、シール性能の低下を未然に防止できる。

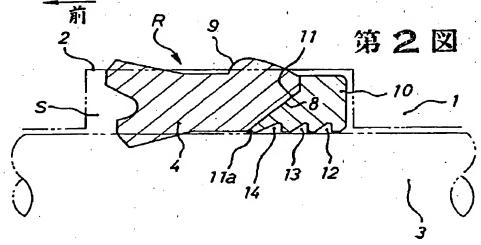
4. 図面の簡単な説明

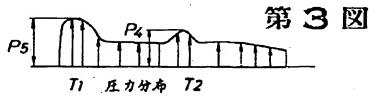
第1図は本考案を適用したシールリングの自由 状態を示す縦断面拡大図、第2図は摩耗後の状態 を示す縦断面図、第3図はシール装着時の半径方 向の圧力の分布状態を示すグラフ、第4図は楔作 用による発生圧力を示す第1図の拡大程時の油圧力 分布を示すグラフ、第6図はロッドの戻り行程時 の油圧力分布を示すグラフ、第7、第8、第9図 はそれぞれ従来例の縦断面図である。1…ハウ はそれぞれ従来例の縦断面図である。1…の弾性リング、3…摺動ロッド(手動部材)、4…弾性リング、8…テーパー面、9…突部、10…4ふっ 化エチレン樹脂系の樹脂リング、10a…摺接面、 11…テーパー面、11a…テーパー面前端部、 12、13、14…楔形環状満

実用新案登録出願人 三菱電線工業株式会社 カヤバ工業株式会社

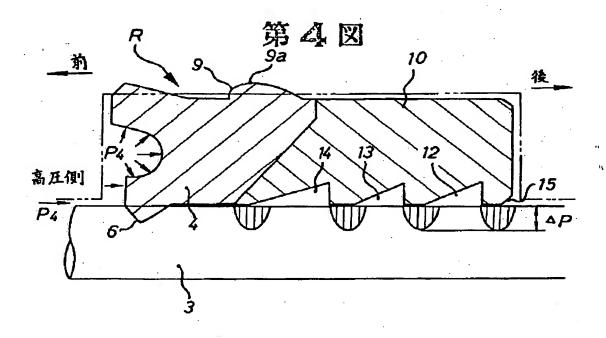
代理人 弁理士 大森忠孝

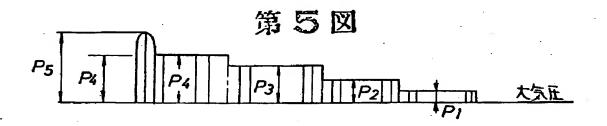




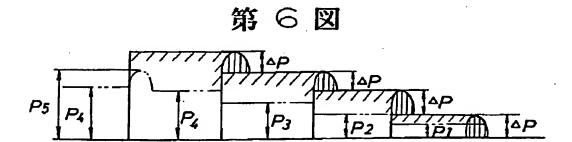


実開 63 - 10695 9



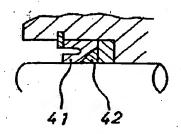


()

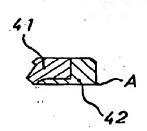


754 実開 63 -10695 9

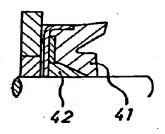
第8図



第7図



第9図



755 美国 / 3 - 10695 9

手続補正書(自発)

昭和62年2月16日

黒田 明雄 舣 特許庁長官

1. 事件の表示

昭和61年 実用新案登録願 第199068

2. 考案の名称 シールリング

3、補正をする者

実用新案登録出願人 事件との関係

所 兵庫県尼崎市東向島西之町8番地 住

称 (326)三菱電線工業株式会社 名

醇造(他1名) 代表者 代表取締役 結城

4.代理 人

> 大阪市北区東天満2丁目9番4号 所 住

千代田ピル東館7階(● 530)

大阪 (06)353-1635番 [[50]]第 電話

(6525) 弁理士 大森 名 氏

5. 補正命令の日付 (発送日)昭和 月 日 年

6. 補正の対象 明細書

7. 補正の内容





756

方式 実開63-106959

(1) 明柳書8頁18行の理論式

$$\Delta P = \frac{6 \eta V a}{h}$$

$$\Delta P = \frac{6 \eta V a^2}{4}$$

()

ر کی

」と細止する。

以上

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT.
□ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

☐ OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.